

TO:Mr. Gary Edwards COMPANY:

PTO 06-6046

German Patent No. DE 37 38 738 C1

POWDER-METALLURGICAL PROCESS FOR THE PREPARATION OF TARGETS

Dr. Stephan Schittny et al.

UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE  
WASHINGTON, D.C. AUGUST 2006  
TRANSLATED BY THE MCELROY TRANSLATION COMPANY

FEDERAL REPUBLIC OF GERMANY  
GERMAN PATENT OFFICE  
PATENT NO. DE 37 38 738 C1  
(Patentschrift)

Int. Cl.<sup>4</sup>: B 22 F 7/00  
H 01 L 21/203

Filing No.: P 37 38 738.3-24

Filing Date: November 14, 1987

Publication Date of Patent Grant: January 26, 1989

POWDER-METALLURGICAL PROCESS FOR THE PREPARATION OF TARGETS

[Pulvermetallurgisches Verfahren zur Herstellung von Targets]

Inventors: Dr. Stephan Schittny et al.

Patent Holder: Degussa AG

Publications Taken in Consideration  
For Judging Patentability: DE 35 37 191 A1

Claims

1. Process for the preparation of highly pure mechanically stable and dense targets of rare earths and the transition metals iron, cobalt and/or nickel for cathode evaporation and vaporization installations by means of the action of pressure and temperature on a corresponding powder mixture in an inert-gas atmosphere or under vacuum, characterized in that the rare earths are inserted with the corresponding transition metals in the form of master alloys.

2. The process of Claim 1, characterized in that master alloys having a eutectic composition are inserted.

Description

The invention pertains to a process for the preparation of highly pure, mechanically stable and dense targets of rare earths and the transition metals iron, cobalt and/or nickel for cathode

evaporation and vaporization installations by means of the action of pressure and temperature on a corresponding powder mixture in an inert-gas atmosphere or under vacuum

Targets are required in installations for cathode evaporation and for the vaporization of objects. With the aid of cathode evaporation (sputtering) and vaporization, a thin layer can be produced on a substrate, the applications for which span from functional layers in electronics and data systems engineering through corrosion-protective layers and anti-abrasion layers to optical layers for decorative and thermic purposes.

In cathode evaporation, an electrical gas discharge occurs between cathode (target) and counter electrode, during which impacting ions eject particles of atomic size from the target, which condense on substrates arranged in the area of the counter electrode.

Either inert gases such as argon or helium, or reactive gases, such as oxygen, nitrogen or acetylene are put in at low pressure as a gas discharge atmosphere.

In inert gas sputtering, the target commonly is composed of the material of which the layer to be formed shall be composed, while in reactive sputtering, ejected target particles react with the reaction gas and are condensed as a layer in the form of a reaction product.

In the vaporization process, the target material is thermally vaporized in a vacuum by means of electron beam heating or resistance heating and deposited as a thin layer on the substrate.

Targets commonly can be prepared using melting technology with corresponding secondary processing by means of non-cutting and tensioning processes or with powder metallurgy, by means of compressing and sintering corresponding powders or powder mixtures.

For target materials, which owing to their composition contain higher portions of brittle phases, preparation processes using melting technology prove to be problematic, since such targets when cooling after casting exhibit fissures owing to thermal stress and can crumble into pieces. In addition, such materials cannot for the most part be mechanically machined, such that certain desirable target geometries cannot be prepared.

Powder-metallurgical processes exhibit problems with those target materials containing higher portions of reaction-sensitive components and that react, e.g., with atmospheric oxygen. Due to the large specific surface area of the powder and the resulting reactivity, high-value target qualities having low oxygen content cannot be produced using powder metallurgy.

In addition, products prepared using powder metallurgy for the most part exhibit a partially open residual porosity, which is intolerable for oxygen sensitive target materials due to the potential oxidation of the entire target.

These preparation difficulties appear particularly for targets containing a predominance of rare earths and transition metals.

A powder-metallurgical process for the preparation of targets of rare earths and the transition metals iron, cobalt and nickel is known from DE-OS 35 37 191, for which a powder mixture of rare earths and the aforementioned transition metals is subjected to hot forming under decreased pressure and under inert gas at temperatures below the eutectic point, with a brittle intermetallic compound developing at the boundary between the rare earth metal and the transition metal. This process has the disadvantage that hot forming must be carried out expensively for a minimum of at least two hours, by means of which noticeable quantities of brittle intermetallic phases are formed, that powder preparation for rare earths is associated with difficulties and that the oxygen content in the powder of rare earths is still relatively high.

It was thus the problem of the present invention to develop a process for the preparation of highly pure, mechanically stable and dense targets of rare earths and the transition metals iron, cobalt and/or nickel for cathode evaporation and vaporization installations by means of the action of pressure and temperature on a corresponding powder mixture in an inert-gas atmosphere or under vacuum that without great technical expense supplies a product containing limited portions of and a fine distribution of brittle phases and as little oxygen as possible.

This problem is solved in accordance with the invention by means of the fact that the rare earths are inserted with the corresponding transition metals in the form of master alloys.

Preferably, master alloys having a eutectic composition are inserted.

Reaction sensitive rare earths are processed into powders and/or shavings not as such, but as master alloys of rare earths and the corresponding transition metals, which in comparison to pure components feature lower melting points, are well intermixed with powders and/or shavings of the transition metals and are compacted into targets. The compacting of said mixture can be carried out by means of sintering, hot-rolling, hot-pressing, hot-forging, high-temperature isostatic pressing or combinations thereof in a vacuum or under inert gas.

The conditions for compacting (temperature, pressure, time, degree of deformation) are selected such that a mechanically stable compound material emerges, the grain structure of which, as a non-equilibrium state, features only limited portions of brittle equilibrium phases formed by means of diffusion at the boundaries of the rare earth phases and the transition metal phases. Through the use of master alloys between rare earths and transition metals, relatively low compacting temperatures and brief compacting times can be selected. This leads to a decreased technical expense and to a limited formation of diffusion zones of brittle non-equilibrium phases at the contact locations of the powder grains and in the grains.

Surprisingly, it has been shown that fundamentally simpler, highly pure and low-oxygen powders or shavings can be prepared out of master alloys of rare earths with corresponding transition metals rather than out of pure rare earths. These master alloys may be used to produce shavings and powders, e.g., by means of machining, such as milling or filing under protective

gas, which is not possible without difficulty with pure rare earth metals, owing to their ductility, even with subsequent grinding. During the comminution process, the brittle phase portions of the most extremely fine grain structure of master alloys causes the formation of particles having a suitable grain shape and grain size distribution, enabling a powder preparation having a good yield and very low oxygen content (< 500 ppm).

Likewise in powder preparation by means of inert gas atomization, lower values of impurities and more limited oxygen content in the powder are achieved from lower melting master alloys owing to lower reaction rates with the crucible material and with the atmosphere at lower process temperatures and owing to the briefer residence time in the installation. Moreover, the atomization parameters (superheating, cooling rates, process gas pressure, etc.) can be optimized to a wide degree, such that the powder yield and the grain fraction can be adjusted more favorably in comparison to atomization of pure rare earths.

Surprisingly, the use of master alloys of rare earths and transition metals leads to compacting times considerably briefer in comparison to those with the use of pure rare earths, signifying a significant economic advantage of this process.

As a rule, compacting times are less than one hour and, more often than not, less than 30 minutes. Apart from this, targets prepared in accordance with the invention exhibit more favorable mechanical and magnetic properties in comparison to targets produced with powder metallurgy from pure metals. As has been shown, this is based on an advantageous distribution of portions present in the grain structure of free iron, cobalt and/or nickel, on the limited quantities of intermetallic phases and on the residual eutectic originating from the master alloys.

The following examples shall explain the process in accordance with the invention in greater detail:

1) In order to prepare highly pure, compact, mechanically stable sputter targets, first a master alloy of 80 atom% terbium and 20 atom% iron is prepared in a vacuum induction oven ( $10^{-5}$  Pa). Subsequent pulverization and further processing is carried out exclusively under argon protective gas. With the aid of a wave-milling cutter, the ingot is machined to a coarse powder. A terbium-iron powder having an average grain size  $\leq 105 \mu\text{m}$  and having a yield of 70-80% is obtained by means of subsequent grinding in a ball mill. The desired target composition of, e.g., 67 atom% iron, 25 atom% terbium and 8 atom% cobalt is regulated by means of a 20 minute mixing of the corresponding iron, cobalt and master alloy powder quantities in an asymmetric moved mixer.

The processes of high-temperature isostatic pressing (HIP), hot-rolling and hot-forging in a capsule were employed in order to compact the powder mixture into targets.

For high-temperature isostatic pressing, process parameters of 820°C final temperature, 200 Mpa pressure and 20 minute residence time at the final temperature were selected. Sheet

steel cans were used as containers, which prior to being brought into the installation were evacuated at 300°C for over 3 hours. This produces mechanically stable, machinable molding bodies featuring a non-equilibrium grain structure of iron grains, zones of intermetallic phases and residual eutectic. The density is > 99% of the theoretical density, the oxygen content less than 1200 ppm. Longer residence times of, e. g., 1-2 hours at 820°C result in a wide reaching formation of large-surface zones of the intermetallic equilibrium phases, which causes an undesirable brittleness of the grain structure. It is for this reason that residence times as brief as possible are to be observed.

For compacting by means of hot-rolling, the powder mixture is filled in a sheet iron capsule, which is evacuated and welded shut. Conversion occurs at 650°C up to a degree of conversion of approximately 60% in several passes in a period of few minutes. After removal of the capsule material, a stable, highly pure target is yielded having a density of  $\approx$  99% of the theoretical density and an oxygen content of 1200 ppm. The grain structure is of a form similar to that for compacting by means of high-temperature isostatic pressing.

For hot-forging, the powder mixture likewise is filled in a sheet steel can and evacuated. The forging process can be carried out at 800°C in a 200 ton forge. The achievable density is, at 60% conversion  $\approx$  99% of the theoretical density.

2. A different type of powder preparation is atomization of a melt in an inert-gas flow. For the use of low-melting point master alloys of the composition 66 atom% gadolinium, 18 atom% iron and 16 atom% cobalt having a melting temperature of approximately 620°C, an atomizing temperature of 700-800°C can be selected. This comparatively very low atomizing temperature enables, for extremely reactive rare earth materials, the preparation of low-oxygen, very pure master alloy powders, since the reaction of the melt with the crucible material and with the atmosphere is comparatively limited. Moreover, the master alloy melt exhibits a favorable viscosity and surface tension at these temperatures, such that the atomized powder features good yields of e.g., 80-90% at a grain size  $\leq$  88  $\mu\text{m}$ . With the aid of the mixing and compacting processes described in Example 1, highly pure, compact, stable molding bodies having oxygen contents < 1000 ppm likewise are obtained. The non-equilibrium grain structures in turn are composed of iron grains, zones of intermetallic phases and residual eutectic.

Since the intermetallic phases are present in a fine distribution in the master alloys, and the grain structure is not very brittle, the blend portion of free iron can be reduced in comparison with the intermetallic phases by varying the composition of the master alloys. The magnetic properties of the targets, which are important for magnetron sputtering, can be improved by said means.

DERWENT- 1989-032907

ACC-NO:

DERWENT- 198905

WEEK:

COPYRIGHT 2006 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: High purity, dense targets for cathodic sputtering - produced from rare earth and transition metals iron, cobalt and/or nickel in inert atmos., etc.

INVENTOR: BERCHTOLD, L; ENGLISCH, U ; HAUSSELT, J ; KASTER, W ; SCHITTNY, S

PATENT-ASSIGNEE: DEGUSSA AG [DEGS]

PRIORITY-DATA: 1987DE-3738738 (November 14, 1987)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO	PUB-DATE	LANGUAGE PAGES MAIN-IPC
DE <u>3738738</u>	C January 26, 1989	N/A 004 N/A

APPLICATION-DATA:

PUB-NO	APPL-DESCRIPTOR APPL-NO	APPL-DATE
DE 3738738C	N/A	1987DE-3738738 November 14, 1987

INT-CL (IPC): B22F007/00, H01L021/20

ABSTRACTED-PUB-NO: DE 3738738C

BASIC-ABSTRACT:

High-purity, mechanically stable and dense targets are produced for cathodic sputtering and vaporisation systems from rare earths and the transition metals Fe, Co and/or Ni from powder mixts, under the effect of pressure and temp., in inert atmos. or vacuum. High-purity, low- $\sigma$  powders or chips are mfd. from pre-alloyed rare earths with the corresp. transition metal (s). Chips are mfd. under inert atmos..

while powders are produced by atomisation of the pre-alloyed material, having relatively low m.pt.

ADVANTAGE - Prod. has low proportion and fine distribution of brittle phases, with lowest possible O2 content.

CHOSEN- Dwg. 0/0

DRAWING:

TITLE- HIGH PURE DENSE TARGET CATHODE SPUTTER PRODUCE RARE EARTH  
TERMS: TRANSITION METAL IRON COBALT NICKEL INERT ATMOSPHERE

DERWENT-CLASS: M13 M22 P53 U11

CPI-CODES: M13-G02; M22-H03G;

EPI-CODES: U11-C05C2; U11-C09A;

SECONDARY-ACC-NO:

CPI Secondary Accession Numbers: C1989-014270

Non-CPI Secondary Accession Numbers: N1989-025076

⑯ BUNDESREPUBLIK

DEUTSCHLAND



DEUTSCHES  
PATENTAMT

⑯ **Patentschrift**  
⑯ **DE 37 38 738 C1**

⑯ Int. Cl. 4:

**B22F 7/00**

H 01 L 21/203

**DE 37 38 738 C1**

⑯ Aktenzeichen: P 37 38 738.3-24  
⑯ Anmeldetag: 14. 11. 87  
⑯ Offenlegungstag: —  
⑯ Veröffentlichungstag  
der Patenterteilung: 26. 1. 89

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

⑯ Patentinhaber:

Degussa AG, 6000 Frankfurt, DE

⑯ Erfinder:

Schittny, Stephan, Dr.-Ing., 8755 Alzenau, DE;  
Berchtold, Lorenz, Dr.-Ing., 6450 Hanau, DE; Haußelt,  
Jürgen, Dr.-Ing., 8755 Alzenau, DE; Kaster,  
Wolfgang, Dipl.-Ing., 5449 Mörsdorf, DE; Englisch,  
Udo, 6458 Rodenbach, DE

⑯ Für die Beurteilung der Patentfähigkeit  
in Betracht gezogene Druckschriften:

DE 35 37 191 A1

⑯ **Pulvermetallurgisches Verfahren zur Herstellung von Targets**

Zur Herstellung von hochreinen, mechanisch stabilen und dichten Targets aus seltenen Erden und den Übergangsmetallen Eisen, Kobalt und Nickel auf pulvermetallurgischem Weg vermeidet man hohe Gehalte und ungünstige Verteilungen an spröden Phasen und größere Sauerstoffgehalte im Werkstoff durch Verwendung von Vorlegierungen aus seltenen Erden und den Übergangsmetallen anstelle reinen seltenen Erden.

**DE 37 38 738 C1**

## Patentansprüche

1. Verfahren zur Herstellung von hochreinen mechanisch stabilen und dichten Targets für Kathodenerstäubungs- und Bedampfungsanlagen aus Seltenen Erden und den Übergangsmetallen Eisen, Kobalt und/oder Nickel durch Einwirkung von Druck und Temperatur auf entsprechende Pulvergemische in Inertgasatmosphäre oder unter Vakuum, dadurch gekennzeichnet, daß die Seltenen Erden in Form von Vorlegierungen mit den entsprechenden Übergangsmetallen eingesetzt werden.
2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß Vorlegierungen mit eutektischer Zusammensetzung eingesetzt werden.

## Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung von hochreinen, mechanisch stabilen und dichten Targets für Kathodenerstäubungs- und Bedampfungsanlagen aus Seltenen Erden und den Übergangsmetallen Eisen, Kobalt und/oder Nickel durch Einwirkung von Druck und Temperatur auf entsprechende Pulvergemische in Inertgasatmosphäre oder unter Vakuum.

Targets werden in Anlagen zur Kathodenerstäubung und zur Bedampfung von Gegenständen benötigt. Mit Hilfe der Kathodenerstäubung (Sputtern) und des Bedampfens können dünne Schichten auf Substraten erzeugt werden, deren Anwendung von funktionalen Schichten in der Elektronik und Datentechnik über Korrosions- und Verschleißschutzschichten bis zu optischen Schichten für dekorative und wärmetechnische Zwecke reicht.

Beim Kathodenerstäuben findet zwischen Kathode (Target) und Gegenelektrode eine elektrische Gasentladung statt, bei der von den aufprallenden Ionen aus dem Target Teilchen von atomarer Größe herausgeschlagen und auf Substraten, die im Bereich der Gegenelektrode angeordnet sind, niedergeschlagen werden.

Als Gasentladungsatmosphäre werden entweder inerte Gase, wie beispielsweise Argon oder Helium, oder reaktive Gase, wie z. B. Sauerstoff, Stickstoff oder Acetylen, bei geringem Druck eingesetzt.

Bei den Inertgassputtern besteht das Target üblicherweise aus dem Material, aus dem die zu bildende Schicht bestehen soll, während beim Reaktivsputtern die herausgeschlagenen Targetteilchen mit dem Reaktionsgas reagieren und in Form eines Reaktionsproduktes als Schicht niedergeschlagen werden.

Bei den Bedampfungsverfahren wird das Targetmaterial im Vakuum durch Elektronenstrahl- oder Widerstandsbeheizung thermisch verdampft und als dünne Schicht auf dem Substrat abgeschieden.

Die Targets können üblicherweise schmelztechnisch hergestellt werden mit entsprechender Nachbearbeitung durch umformende und spannende Verfahren, oder pulvermetallurgisch durch Pressen und Sintern entsprechender Pulver bzw. Pulvergemische.

Bei Targetmaterialien, die aufgrund ihrer Zusammensetzung höhere Anteile an spröden Phasen enthalten, erweisen sich schmelztechnische Herstellverfahren als problematisch, da solche Targets beim Abkühlen nach dem Gießen aufgrund von thermischen Spannungen Risse aufweisen und in Stücke zerfallen können. Darüber hinaus sind solche Materialien meist nicht mechanisch bearbeitbar, so daß bestimmte wünschenswerte Targetgeometrien nicht herstellbar sind.

Pulvermetallurgische Verfahren zeigen bei denjenigen Targetmaterialien Probleme, die höhere Anteile an reaktionsempfindlichen Komponenten enthalten, und z. B. mit dem Luftsauerstoff reagieren. Wegen der großen spezifischen Oberfläche der Pulver und der daraus resultierenden Reaktionsfreudigkeit lassen sich keine hochwertigen Targetqualitäten mit niedrigem Sauerstoffgehalt pulvermetallurgisch herstellen.

Außerdem weisen pulvermetallurgisch hergestellte Produkte meist eine zum Teil offene Restporosität auf, die bei sauerstoffempfindlichen Targetmaterialien wegen der möglichen Oxidation des gesamten Targets nicht tolerierbar ist.

Diese Herstellungsschwierigkeiten treten insbesondere bei Targets auf, die überwiegend Seltene Erden und Übergangsmetalle enthalten.

Aus der DE-OS 35 37 191 ist ein pulvermetallurgisches Verfahren zur Herstellung von Targets aus Seltenen Erden und den Übergangsmetallen Eisen, Kobalt und Nickel bekannt, bei dem ein Pulvergemisch aus Seltenen Erden und den genannten Übergangsmetallen unter verminderter Druck und unter Inertgas bei Temperaturen unterhalb des eutektischen Punktes einer Warmverformung unterzogen wird, wobei sich eine spröde intermetallische Verbindung an der Grenzfläche zwischen dem Seltenen Erdmetall und dem Übergangsmetall ausbildet. Dieses Verfahren hat den Nachteil, daß die Warmverformung aufwendig mindestens zwei Stunden lang erfolgen muß, wodurch sich bemerkbare Mengen an spröden intermetallischen Phasen bilden, daß die Pulverherstellung bei den Seltenen Erden mit Schwierigkeiten verbunden ist und der Sauerstoffgehalt im Pulver der Seltenen Erden noch relativ hoch ist.

Es war daher Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein Verfahren zur Herstellung von hochreinen, mechanisch stabilen und dichten Targets für Kathodenerstäubungs- und Bedampfungsanlagen aus Seltenen Erden und den Übergangsmetallen Eisen, Kobalt und/oder Nickel durch Einwirkung von Druck und Temperatur auf entsprechende Pulvergemische in Inertgasatmosphäre oder unter Vakuum zu entwickeln, das ohne großen technischen Aufwand ein Produkt liefert, das geringe Anteile und eine feine Verteilung an spröden Phasen und möglichst wenig Sauerstoff enthält.

Diese Aufgabe wird erfahrungsgemäß dadurch gelöst, daß die Seltenen Erden in Form von Vorlegierungen mit den entsprechenden Übergangsmetallen eingesetzt werden.

Vorzugsweise werden Vorlegierungen mit eutektischer Zusammensetzung eingesetzt.

Die reaktionsempfindlichen Seltenen Erden werden nicht als solche, sondern als Vorlegierungen aus Seltenen Erden und den entsprechenden Übergangsmetallen, die im Vergleich zu den reinen Komponenten niedrigere Schmelzpunkte aufweisen, zu Pulvern und/oder Spänen verarbeitet, mit Pulvern und/oder Spänen der Übergangsmetalle gut durchmischt und zu Targets kompaktiert. Die Kompaktierung dieser Mischung kann durch Sintern, Warmwalzen, Heißpressen, Warmschmieden, Heißostatische Preßverfahren oder Kombinationen daraus im Vakuum oder unter Inertgas erfolgen.

Die Kompaktierungsbedingungen (Temperatur, Druck, Zeit, Umformungsgrad) werden so gewählt, daß ein mechanisch stabiles Verbundmaterial entsteht, dessen Gefüge als Ungleichgewichtszustand nur geringe Anteile an spröden Gleichgewichtsphasen aufweist, die durch Diffusion an den Grenzflächen der Seltenen Erdphasen und der Übergangsmetallphasen gebildet wer-

den. Durch die Verwendung von Vorlegierungen zwischen Seltenen Erden und Übergangsmetallen können relativ niedrige Kompaktierungstemperaturen und kurze Kompaktierungszeiten ausgewählt werden. Das führt zu einem vermindernden technischen Aufwand und zu einer geringen Ausbildung von Diffusionszonen aus spröden Ungleichgewichtsphasen an den Berührungsstellen der Pulverkörper und in den Körnern.

Es hat sich überraschenderweise gezeigt, daß aus Vorlegierungen der Seltenen Erden mit den entsprechenden Übergangsmetallen wesentlich einfacher, hochreine und sauerstoffarme Pulver oder Späne herstellbar sind als aus den reinen Seltenen Erden. Aus diesen Vorlegierungen lassen sich z. B. durch spanende Bearbeitung, wie Fräsen oder Feilen, unter Schutzgas Späne und Pulver erzeugen, was bei den reinen Seltenen Erd-Metallen auf Grund ihrer Duktilität auch mit nachfolgendem Mahlen nicht ohne Schwierigkeiten möglich ist. Die spröden Phasenanteile des äußerst feinen Gefüges der Vorlegierungen bewirken beim Zerkleinerungsvorgang die Bildung von Partikeln mit geeigneter Kornform und Korngrößenverteilung, so daß eine Pulverherstellung mit guter Ausbeute und sehr niedrigem Sauerstoffgehalt (< 500 ppm) möglich ist.

Ebenso werden bei der Pulverherstellung durch Inertgasverdüsen aus den niedriger schmelzenden Vorlegierungen aufgrund der bei den tieferen Prozeßtemperaturen geringeren Reaktionsgeschwindigkeiten mit dem Tiegelmaterial und mit der Atmosphäre und aufgrund der kürzeren Verweilzeit in der Anlage, niedrigere Werte an Verunreinigungen und geringere Sauerstoffgehalte im Pulver erzielt. Des Weiteren lassen sich hier die Verdüsnungsparameter (Überhitzung, Abkühlrate, Prozeßgasdruck usw.) in weiten Maßen optimieren, so daß die Pulverausbeute und die Kornfraktion im Vergleich zur Verdüseung der reinen Seltenen Erden günstiger eingestellt werden können.

Die Verwendung von Vorlegierungen aus Seltenen Erden und Übergangsmetallen führt im Vergleich zur Verwendung der reinen Seltenen Erden überraschenderweise zu wesentlich kürzeren Kompaktierungszeiten, was einen bedeutenden wirtschaftlichen Vorteil dieses Verfahrens bedeutet.

Die Kompaktierungszeiten liegen in der Regel unterhalb einer Stunde, meist unterhalb von 30 Minuten. Darüber hinaus zeigen die erfindungsgemäß hergestellten Targets im Vergleich zu Targets, die pulvermetallurgisch aus den reinen Metallen hergestellt wurden, günstigere mechanische und magnetische Eigenschaften. Dies beruht, wie sich gezeigt hat, auf einer vorteilhaften Verteilung der im Gefüge vorhandenen Anteile an freiem Eisen, Kobalt und/oder Nickel, an den geringen Mengen intermetallischer Phasen und an dem aus den Vorlegierungen stammenden Resteutektikum.

Die folgenden Beispiele sollen das erfindungsgemäß 55 Verfahren näher erläutern:

- 1) Zur Herstellung von hochreinen, kompakten, mechanisch stabilen Sputtertargets wird zuerst eine Vorlegierung aus 80 Atom% Terbium und 20 Atom% Eisen in einem Vakuuminduktionsofen ( $10^{-5}$  Pa) hergestellt. Die anschließende Pulverisierung und Weiterverarbeitung erfolgt ausschließlich unter Argon-Schutzgas. Mit Hilfe eines Wellenfräzers wird der Gußblock zu grobem Pulver zerspant. Durch anschließendes Mahlen in einer Kugelmühle erhält man ein Terbium-Eisenpulver mit einer mittleren Korngröße  $\leq 105 \mu\text{m}$  und mit einer Ausbeute

5 von 70–80%. Die gewünschte Targetzusammensetzung von z. B. 67 Atom% Eisen, 25 Atom% Terbium und 8 Atom% Kobalt wird durch 20 minütiges Mischen der entsprechenden Eisen-, Kobalt- und Vorlegierungspulvermengen in einem Taumelmischer eingestellt.

Zum Kompaktieren der Pulvermischung zu Targets wurden die Verfahren des Heißisostatischen Pressens (HIP) des Warmwalzens und des Heißschmiedens in einer Kapsel angewendet.

Beim Heißisostatischen Pressen werden als Prozeßparameter  $820^\circ\text{C}$  Endtemperatur, 200 MPa Druck und 20 min Haltezeit bei Endtemperatur gewählt. Als Behälter wurden Stahlblechkannen verwendet, die vor Einbringen in die Anlage bei  $300^\circ\text{C}$  über 3 Stunden evakuiert wurden. Man erhält auf diese Weise mechanisch stabile, bearbeitbare Formkörper, die ein Ungleichgewichtsgefüge aus Eisenkörnern, Zonen von intermetallischen Phasen und Resteutektikum aufweisen. Die Dichte ist  $> 99\%$  der theoretischen Dichte, der Sauerstoffgehalt liegt unterhalb 1200 ppm. Längere Haltezeiten von z. B. 1–2 Stunden bei  $820^\circ\text{C}$  haben eine weitgehende Ausbildung von großflächigen Zonen der intermetallischen Gleichgewichtsphasen zur Folge, was eine unerwünschte Versprödung des Gefüges bedingt. Es sind daher möglichst kurze Haltezeiten einzuhalten.

Für das Kompaktieren durch Warmwalzen wird das Pulvergemisch in eine Eisenblechkapsel eingefüllt, die evakuiert und zugeschweißt wird. Die Umformung erfolgt bei  $650^\circ\text{C}$  bis zu einem Umformgrad von ca. 60% in mehreren Stichen in einem Zeitraum von wenigen Minuten. Nach Entfernen des Kapselmaterials ergibt sich ein stabiles, hochreines Target mit einer Dichte von  $\approx 99\%$  der theoretischen Dichte und einem Sauerstoffgehalt von 1200 ppm. Das Gefüge ist ähnlich ausgebildet wie bei der Kompaktierung durch Heißisostatisches Pressen.

Beim Heißschmieden wird die Pulvermischung ebenfalls in eine Blechkanne gefüllt und evakuiert. Der Schmiedevorgang kann bei  $800^\circ\text{C}$  in einer 200 to Schmiede durchgeführt werden. Die erzielbare Dichte beträgt bei 60% Umformung  $\approx 99\%$  der theoretischen Dichte.

2. Eine andere Art der Pulverherstellung ist das Verdüsen einer Schmelze im Inertgasstrom. Bei Benutzung von niedrigschmelzenden Vorlegierungen der Zusammensetzung 66 Atom% Gadolinium, 18 Atom% Eisen und 16 Atom% Kobalt mit einer Schmelztemperatur von ca.  $620^\circ\text{C}$  kann eine Verdüsnstemperatur von  $700$ – $800^\circ\text{C}$  gewählt werden. Diese vergleichsweise sehr niedrige Verdüsnstemperatur ermöglicht bei den extrem reaktionsfreudigen Seltenen Erd-Materialien die Herstellung von sauerstoffarmen, sehr reinen Vorlegierungspulvern, da die Reaktion der Schmelze mit dem Tiegelmaterial und der Atmosphäre vergleichsweise gering ist. Des Weiteren zeigt die Vorlegierungsschmelze bei dieser Temperatur eine günstige Viskosität und Oberflächenspannung, so daß die verdüsten Pulver gute Ausbeuten von z. B. 80–90% bei einer Korngröße  $\leq 88 \mu\text{m}$  aufweisen. Mit Hilfe der in Beispiel 1 beschriebenen Misch- und Kompaktierungsverfahren erhält man ebenfalls hochreine, kompakte, stabile Formkörper mit Sauerstoffgehalten  $< 1000$  ppm. Die Ungleichge-

wichtsgefüge bestehen wiederum aus Eisenkörnern, Zonen von intermetallischen Phasen und Re-

steutektikum.

Da die intermetallischen Phasen in den Vorlegie-  
rungen fein verteilt vorliegen, und das Gefüge nicht 5  
sehr verspröden, lassen sich die Mengenanteile an  
freiem Eisen im Vergleich zu den intermetallischen  
Phasen durch Variation der Zusammensetzung der  
Vorlegierungen reduzieren. Die magnetischen Ei-  
genschaften der Targets, die für das Magnetron- 10  
sputtern wichtig sind, lassen sich hierdurch verbes-  
sern.

15

20

25

30

35

40

45

50

55

60

65